19日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

⑫公開特許公報(A) 昭61-264845

⑤Int.Cl.⁴

識別記号

厅内整理番号

❷公開 昭和61年(1986)11月22日

H 04 L 27/12

Z - 8226 - 5K

審査請求 未請求 発明の数 1 (全5頁)

❷発明の名称 変調回路

> 20特 昭60-105560

20出 願 昭60(1985)5月17日

砂発 明 者

山下

茂 雄

日野市富士町1番地 富士フアコム制御株式会社内

砂発 明 者 塚 田

正 男 日野市富士町1番地 富士ファコム制御株式会社内

⑪出 願 人

创出

富士電機株式会社 川崎市川崎区田辺新田1番1号

願 人 富士フアコム制御株式 日野市富士町1番地

会社

四代 理 人 弁理士 玉蟲 久五郎 外2名

明

- 1. 発明の名称 変調回路
- 2. 特許請求の範囲

所定周波数のクロック信号を出力する発振器と、 本発明はFSK (Frequency Sift Keying) 方 該発振器からのクロック信号をそれぞれ第1. 第2の分周比で分周する第1, 第2の分周器と、

被変調信号の状態に応じて前記第1. 第2の分 周器の出力信号の内の何れか一方を出力する切換 ・ 手段と、

第1, 第2の充電電流を出力する第1, 第2の 充電回路と、

第1, 第2の放電電流が流れる第1, 第2の放 電回路と、

前記切換手段の出力信号と前記被変調信号の状 態とに基づいて、コンデンサに前記第1. 第2の 充電回路或いは前記第1. 第2の放電回路の内の 何れか1つを接続し、前記コンデンサの両端に锑 形波電圧を生じさせる制御手段と、

前記コンデンサの両端に現れる梯形波電圧から 基本波成分を取出すローパスフィルタとを備えた ことを特徴とする変調回路。

3. 発明の詳細な説明

〔産業上の利用分野〕

式の変调回路に関するものである。

〔従来の技術〕

FSK方式の変調回路としては、従来より種々 のものが提案されている。

第3図は従来使用されている所謂ディジタル方 式の変調回路の一例を示すプロック線図であり、 31 は被変調信号の入力端子、32 は切換回路、35 は 所定周波数のクロック信号を出力する発振器、36, 37は前置分周器、38は主分周器、39はローパスフ イルタ、40は変調信号(正弦波)の出力端子であ る。

前置分周器36は発振器35からのクロック信号を 第1の分周比N」で分周し、前置分周器37は発振 器35からのクロック信号を第2の分周比N2で分 周する。また、切換回路32は入力竭子31を介して

加えられる被変調信号が"H"の時はスイッチ33の接点をA側にし、被変調信号が"L"の場合は スイッチ33の接点をB側にする。従って、被変ほ号が"H"の場合には前置分周器36の出力信号 (矩形波)が主分周器38に加えられ、被変調信号が"L"の場合には前置分周器37の出力信号 形波)が主分周器38に加えられることになる。 分周器38は前置分周とになる。 分周器38は前置分周とになる。 からで分周してローパスフィルタ39かの信号を所定の分周比Nで分周してローパスフィルタ39に加え、これによりローパスフィルタ39から被変調信号の"H", "L"に対応した周波数の正弦波が出力される。

しかし上述した従来例は主分周器38の出力信号 (矩形波)をローパスフィルタ39に加えることにより、変調信号(正弦波)を得るようにしているため、次のような問題点がある。即ち、主分周器38の出力信号には、約-9.5dBmの3倍調波成分及び約-14.0dBmの5倍調波成分が含まれているものであるから(但し、主分周器38の出力信号に含まれる基本波成分(正弦波成分)のレベルを0dBm とする〕、不要送出レベルの基準を満足させるためには、髙域阻止特性の良い髙価なローパスフィルタを使用する必要があり、従って装置が髙価になる問題があった。

また、第4図はアナログ方式と呼ばれている他の従来例のブロック線図であり、41は被変調信号の入力端子、42、48は切換回路、43~46はスイッチ、47は比較器、49はローパスフィルタ、50は出力端子、51はコンデンサ、52~55は抵抗である。尚、抵抗52、53の抵抗値はそれぞれ異なるものであり、また抵抗54、55の抵抗値もそれぞれ異なるものである。

切換回路42は入力竭子41を介して加えられる被変偶信号が"H"の場合はスイッチ43、44の接点を共にA側にし、被変調信号が"L"の場合はスイッチ43、44の接点を共にB側にする。比較器47はコンデンサ51の両端に現れる電圧 V c と第1、第2の関値 V 1、 V 2 (V 1 > V 2) とを比較し、電圧 V c が第1の関値 V 1 以上となってから第2の関値 V 2 以下になるまでの間はその出力信号を

"L"に保持し、電圧Vcが第2の関値V2以下になってから第1の関値V1以上になるまでの間はその出力信号を"H"に保持する。また、切換回路48は比較器47の出力信号が"H"の場合はスイッチ45をオン状態、スイッチ46をオフ状態にし、比較器47の出力信号が"L"の場合はスイッチ45をオフ状態、スイッチ46をオン状態にする。

従って、入力端子41からの被変調信号が"H"の場合は、抵抗52、スイッチ43. 45を介して流れる充電電流によりコンデンサ51が充電され、その両端に現れる電圧 V c が第1の関値 V 1 以上とな、抵抗54を介して放電される。そして、コンデンサ51の両端に現れる電圧 V c が第2の関値 V 2 以下となる充電電流によりコンデンサ51が充電され、以上の動作が繰返し行なわれることにより、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には抵抗52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端には近近52、54、コンデンサ51の両端に近近52、54、コンデンデンであります。

また、入力端子41からの被変調信号信号が。L。の場合は、抵抗53、スイッチ43、45を介して流れる充電電流によりコンデンサ51が充電され、その両端に現れる電圧 V c が第1の関値 V 1 以上となるとコンデンサ51の充電電荷はスイッチ46、44、抵抗55を介して放電される。そして、コンデンサ51の両端に現れる電圧 V c が第2の関値 V 2 以下となると再び抵抗53、スイッチ43、45を介して流れる充電電流によりコンデンサ51が充電され、その両端に現れる電圧 V c は次第に増加する。以上の動作が繰返し行なわれることにより、コンデンサ51の両端には抵抗53、55、コンデンサ51の時定数に応じた三角波が現れることになる。

そして、上述したようにして得られた三角波をローパスフィルタ49を通すことにより、被変調信号の"H", "L"に対応した周波数の変調信号(正弦波)が出力始子40に得られる。

上述した実施例に於いては、三角波の基本波成分のレベルを OdBnとすると、三角波に含まれる 3 倍稠波成分及び 5 倍稠波成分はそれぞれ約 - 19.0

dBm・-28.0dBmとなり、第3図に示したディジタル方式の実施例で用いたローパスフィルタ39よりも安価なローパスフィルタを使用しても不要送出している。単位である。即ち、上述した実施例にためいては、被変調信号の"H"・"し"に対応にた変調信号の周波数が抵抗52~55、コンデンサ51の時定数により決定されるものであるから、温度変化・経年変化等により変調波の周波数が変動する問題があった。

(発明が解決しようとする問題点)

本発明は前述の如き問題点を解決したものであ り、その目的は経済的な構成で、且つ温度変化等 に対しても安定な変調回路を提供することにある。

(問題点を解決するための手段)

本発明は前述の如き問題点を解決するため、所 定周波数のクロック信号を出力する発振器と、該 発振器からのクロック信号をそれぞれ第1. 第2

ものとすることができる。

(実施例)

第1図は本発明の実施例のプロック線図であり、 1は被変調信号の入力端子、2.7は切換回路、 3は所定周波数のクロック信号を出力する水晶発 提器等の発振器、4,5は前置分周器、6は主分 問器、8,9は定電流回路等からなる充電回路、 10,11は定電流回路等からなる放電回路、12はコンデンサ、13はローパスフィルタ、14は変調信号 の出力端子、15~19はスイッチである。

また、第2図は第1図の動作説明図であり、以 下同図を参照して第1図の動作を説明する。

前置分周器 4 は発振器 3 からのクロック信号を第 1 の分周比 N 1 で分周し、前置分周器 5 は発振器 3 からのクロック信号を第 2 の分周比 N 2 で分周するものであり、切換回路 2 は入力端子 1 を介して加えられる被変調信号が " H " の時はスイッチ 15、 16、 19の接点を A 側にし、被変調信号が " L " の場合はスイッチ 15、 16、 19の接点を B 側に

の分周比で分周する第1. 第2の分周器と、被変 個信号の状態に応じて前記第1, 第2の分周器と 出力信号の内の何れか一方を出力する切換手段の 第1, 第2の充電電流を出力する第1. 第2の充電電流が流れる第1. 第2の放電回路と、第1. 第2の放電手段の出力信息と 第2の放電回路と、前記が流れる第1. 第2の放電回路で、 前記第1, 第2の充電回路或いは前記第1, 第2の充電回路或いは前記第1, 第2の充電回路或いは前記第1, 記 の放電回路の内の何れか1つを接続し、前記コンプロの デンサの両端に梯形波電圧を生じる場所と と、前記コンデンサの両端に現れる梯形波電圧 と、前記コンデンサの両端に現れる梯形波電圧 と、前記コンデンサの両端に現れる梯形波 と、前記コンデンサの両端に現れる梯形波 と、前記コンデンサの両端に現れる梯形波 と、前記コンデンサの両端に現れる梯形な と、前記コンデンサの両端に現れる梯形な と、前記コンデンサの両端に現れる梯形な と、あってある。

〔作 用〕

コンデンサの両端に現れる梯形波より基本波成分を取出すものであるから、ローバスフィルタを高域阻止特性の低いものとすることができる。また、コンデンサの両端に現れる梯形波の周波数はクロック信号の周波数により定まるものであるから、温度変化、平年変化等に対して装置を安定

するものである。また、主分周器 6 はスイッチ 15 を介して加えられる前置分周器 4 或いは前置分周器 5 の出力信号を所定の分周比 N で分周して切換回路 7 に加えるものである。従って、入力端子 1 に第 2 図(A)に示す被変調信号が加えられたとすると、主分周器 6 の出力信号は同図(B)に示すものとなる。

また、切換回路 7 は主分周器 6 の出力信号が"H"の場合はスイッチ17、18をそれぞれオン、オフ状態にし、主分周器 6 の出力信号が"L"の場合はスイッチ17、18をそれぞれオフ、オン状態にするものであり、従って主分周器 6 より第 2 図(B)に示す信号が加えられたとすると、スイッチ17、18 の状態はそれぞれ同図(C)、(D)に示すものとなる。

また、充電回路 8.9 はそれぞれ第1,第2の 充電電流 I c1. I c2をコンデンサ12に供給するも のであり、放電回路 10.11 はそれぞれ第1,第2 の放電電流 I d1. I d2を流すものである。尚、本 実施例に於いては ϕ が π /3 となるように、コン

特開昭61-264845(4)

デンサ12の容量及び放電,充電電流「c1.「c2. 「d1. 「d2が定められているものとする。従って、 入力端子1に第2図(A)に示す被変調信号が加 えられたとすると、コンデンサ12の両端には、同 図(E)に示すような、被変調信号の"H". し"に対応した周波数を有する梯形波電圧 V c が 現れる。そして、これをローパスフィルタ13を通 すことにより、同図(P)に示すような被変調信 号の"H". "L"に対応した周波数を有する変 調信号(正弦波)が得られる。

ここで、コンデンサ12の両端に現れる電圧 V c をフーリエ展開すると、

$$V_C = \frac{4V}{\varphi\pi} \left\{ \frac{\sin(2n+1)\cdot\varphi}{(2n+1)^2} \cdot \sin(2n+1)\omega t \right\}$$

 $(n = 0, 1, 2, \dots)$

となる。また、前述したように、本実施例では φ = π / 3 となるように、コンデンサ12 の容量及び 放電 . 充電電流 I c1, I c2. I d1, I d2を設定しているものであるから、 V c の基本波成分を Od B m として、その 3 倍, 5 倍調波成分を求めると、 3

器と、被変調信号の状態に応じて前記第1.第2 の分周器の出力信号の内の何れか一方を出力する 切換回路 2. スイッチ15等からなる切換手段と、 第1. 第2の充電電流を出力する第1. 第2の充 電回路と、第1、第2の放電電流が流れる第1. 第2の放電回路と、前記切換手段の出力信号と前 記被変碉信号の状態とに基づいて、コンデンサに 前記第1, 第2の充電回路或いは前記第1, 第2 の放電回路の内の何れか1つを接続し、前記コン デンサの両端に梯形波電圧を生じるさせる切換回 路2.7、主分周器6等からなる制御手段と、前 記コンデンサの両端に現れる梯形波電圧から基本 波成分を取出すローパスフィルタとを設けたもの であり、コンデンサの両端に現れる梯形波より基 本波成分を取出すものであるから、髙域阻止特性 の低い安価なローパスフィルタを使用することが でき、従って装置を経済的に構成することができ る利点がある。また、コンデンサの両端に現れる 梯形波の周波数はクロック信号の周波数により決 るものであるから、温度変化, 平年変化等に対し

(発明の効果)

以上説明したように、本発明は、所定周波数の クロック信号を出力する水晶発振器等からなる発 振器と、該発振器からのクロック信号をそれぞれ 第1, 第2の分周比で分周する第1, 第2の分周

て装置を安定なものとすることができる利点もある。

4. 図面の簡単な説明

第1図は本発明の実施例のブロック線図、第2 図は第1図の動作説明図、第3図、第4図はそれ ぞれ異なる従来例のブロック線図である。

1 は入力端子、2,7 は切換回路、3 は発振器、4,5 は前置分周器、6 は主分周器、8,9 は充電回路、10,11 は放電回路、12 はコンデンサ、13 はローパスフィルク、14 は出力端子、15~19 はスイッチである。

特許出願人 富士電機株式会社 (外1名) 代理人弁理士玉蟲久五郎 (外2名)

特開昭61-264845(5)



